⑲ 日本国特許庁(JP)·

① 特許出願公開

⑫ 公 開 特 許 公 報 (A) 昭60-111352

@Int_Cl.4

識別記号

庁内整理番号

❸公開 昭和60年(1985)6月17日

G 11 B 7/09 G 02 B 7/11 B-7247-5D L-7448-2H

審査請求 未請求 発明の数 1 (全13頁)

❷発明の名称 光デ

光ディスク装置のフォーカスサーボ引き込み装置

②特 顧 昭58-217433

❷出 願 昭58(1983)11月18日

砂発 明 者 木 本

②代 理

輝代志

弁理士 渡辺 隆男

東京都世田谷区玉川台2-25-17-201

砂発 明 者 田 中

75

平塚市唐ケ原31-14

切出 閱 人 日本光学工業株式会社

東京都千代田区丸の内3丁目2番3号

1. 発明の名称

光ディスク装置のツォーカスサーボ引き込み装

2. 特許請求の範囲

配録媒体の反射率を測定するための反射率測定 回路と、測定された反射率によってフォーカス俱 差の検出感度を所定値に制御する感度制御回路と、 前配フォーカス誤差の検出感度を所定値に制御し た状態で対物レンズのフォーカスサーボを引き込 むサーボ引き込み回路とを備えたことを特徴とす る光ディスク装置のフォーカスサーボ引き込み装 間。

3. 発明の詳細な説明

(発明の技術分野)

本発明は光記録・再生装置、あるいは光再生装置(以下光ディスク装置という)における記録あるいは再生用の光ビームを記録媒体上に合無させるためのフォーカスサーボ引き込み装置に関する。

(発明の背景)

光学的に配録・再生可能な記録媒体(以下記録 媒体をディスクという)に、例えば直径1μm程 度の骸小ピットをオーディオ信号、画像信号等の 信号に応じて記録したり、あるいはディスク上に 既に記録された馥小ピットから信号を再生するに は、微小ズボットに集光された光スポットをディ スク上に照射するととが必要である。そのために、 従来よりフォーカスサーが方式が狙々提案されて

第1図は非点収差法によるフォーカスサーボ方式を採用した光学へッド装置の概略図である。第 1 図において、光源1からの光はコリメータレンメ2によって平行光束とされてビームスブリッタ3によって図中上方へ反射された光は対物レンズ4によって直径1 μm程度の光スポットに成形されてディスク5に照射される。ディスク5からの反射光は対物レンズ4によって再び平行光束に戻されてビームスブリッタ3を通過して集光レンズ6に入射し、更 にシリンドリカルレンズ7を経て光電検出器8やの受光面上に光スポットを形成する。光電検出器8は4分削された受光部8 a、8 b、8 c、8 dを備えている。モータ9はディスク5を回転するためのものであり、駆動装置10は対物レンズ4を光軸方向に動かすためのものである。

さて、このような非点収差法によればディスク 5 が面扱れを起こしてディスク 5 が対物レンズ 4 の魚点から位置すれを起こすと、光電検出器 8 の受光面上での光スポットの形状が変化する。この変化の様子を第 2 図に示す。対物レンズ 4 の魚点に対してディスク 5 が第 1 図中上方へ撮れた場合には、第 2 図(a)に示すように、受光部 8 bと ボット S P 1 が受光面上に形成される。また、対物レンズ 4 の魚点に対してディスク 5 が位置すように受光部 8 a~8 d によって等分 される円形スポット S P 2 が受光面上に形成される。そして、対物レンズ 4 の魚点に対してディスク 5 が第 1 図中

との感度G[単位V/µm]は種々の原因によっ て乱されるが、その代表的なものとしてディスク の組成に起因するディスク固有の反射率の相違が あげられる。例えば、記録・消去可能な媒体の反 射率は数分から数10%と比較的低いのに対して、 再生専用媒体の反射率は80%前後と比較的高い のである。フォーカスサーポ制御系は、光学へッ ド基識の小型・艇流化の関係上、利得余裕、位相 ☆裕の許容限界に近い状態で動作している。 その ため、例えば感胺変化が30%(約3dB)を超 えると、サーポ制御系が不安定になり、再生倡号 の複的劣化、記録情報の質的劣化を生じるのみな らず、サーボ系が発張し、光学へっド装置とディ スクが接触するといり事故が発生していた。この ため、ディスクの反射率が変化しても感促が変化 しないフォーカス俱差出力を得る必要がある。フ ォーカスサーポ側御系について、もう一つの重要 **な点は、サーボ系の引込み操作を円滑に行なりと** とである。フォーカスサーボがOFFの間は、回 伝しているディスクの函振れによって餃ディスク

下方へ協れた場合には、第2図(c)に示すより に受光部8aと8cとを結ぶ方向の長軸をもった 情円状の光スポットSP3が受光面上に形成され る。従って、受光部8a、8b、8c、8dの光 盤出力をそれぞれIa、Ib、Ic、Idとする と、フェーカス顕差出力FEは、

FE=(Ia+fc)-(ib + id) …(1) の演算から得ることができる。

フォーカス調差出力FEは第3図に示すような S字状の特性を示す。このフォーカス調差出力F Eが零になるように、酸出力FBに落づいて駆動 装置10を介して対物レンズ4の光軸方向の位置 をサーポ側御する。これによって、ディスク5に 照射される光スポットの大きさは一定に保たれる。

ところで、第3図のフォーカス倶差景(対物レンズ4の焦点とディスク5の位置すれ量)の変化 △Zと、これに対するフォーカス倶差出力の変化 △Vの比はフォーカス倶差の検出感度ほとして、 フォーカスサーボの安定性に関係する。

 $G = \triangle V / \triangle Z$

と光学ヘッド装置とが接触することを防止するた めに、眩光学ヘッド装置はディスクから遠い位置 に置かれている。一方、フォーカスサーポに必要 なフォーカス誤差出力は対物レンズ4の焦点を中 心として、例えば、±15μm程度の範囲でしか 有効に得られない。そのため、フォーカスサーポ 制御系、を作励させるために、サーポ引き込み効 作を行う。これはフォーカスサーポ制御系をOF Fにしたまま、光学ヘッド装置を徐々にディスク に近づけて行き、有効な信号が得られる範囲内、 あるいはその範囲に近づいた事を検出した後に該 フォーカスサーポ制御系をONにするという一連 の動作である。しかし、前述のようにディスクに 反射率の相違が存在する場合には、とのサーポ引 き込み動作を円滑に行なえなかった。つまり、ど のよりな反射率のディスクが装置に装着されるか わからないから、似ってディスクを変質させてし まりといり不慮の事故を防止するためには、光学 ヘッド装置の光顔の出力をできるだけ低くした状 顔でサーポ引込み動作を行なわならればならない。 この場合、前述の記録・消去可能な媒体のディスクと何生専用媒体のディスクとでは最高で10数倍の反射率の変化、即ち検出感度変化が生じることになる。従って、サーボ引込み動作によってフォーカスサーボ制御系をONにしたときの感度は所定感度の10数分の1以下になっていることがあるため、サーボ側御系が安定に作動せず光学へット接機とディスクが接触するといり事故が発生する。

(発明の目的)

本発明の目的はディスクの反射率が相違しても サーポ引き込みを円滑に行うことのできるフォー カスサーポ引き込み装置を提供することである。

(発明の概要)

本発明によれば配録媒体の反射率を測定するための反射率測定回路と、測定された反射率によってフェーカス誤差の検出感度を所定値に制御する 感度制御回路と、前配フォーカス誤差の検出感度 を所定値に制御した状態で対物レンズのフォーカスサーボを引き込むサーボ引き込み回路とを備え、

測定する。次に対物レンズ4の焦点を位置Cへ戻してフォーカスサーが制御系の利得を調節する。 そして対物レンズの焦点を再びディスクに近づけて行って位置D(ディスク5の配録面の位置)でサーボを引き込む。

第4図(b)は第2のフォーカスサーボ引き込み動作を示す。この動作では第1のフォーカスサーボ引き込み動作と同様に、対物レンズの無点を位置人からBへ移動する間にディスクの反射率を測定する。次に位置Bから位置C(ディスクの配録面の位置)の間でフォーカスサーボ制御系の利得を調節し、そして位置Cでサーボを引き込む。

第4図(c)は約3のフォーカスサーポ引き込み動作を示す。初期状態において対物レンズの魚点はディスクの記録面に対応する位置Aにある。次に動作開始スイッチ等の操作により対物レンズの魚点を一旦ディスクから離した位置Bへと移動する。次に対物レンズの魚点をディスクへ徐々に近づけて行き、そしてディスクから約100~200μm行き過ぎた位置Cへ移動させる。この位置B

ディスクの反射率の相違による問題を解決した光 ディスク装置のフォーカスサーポ引き込み装置が 提供される。

(実施例)

以下、本発明を実施例に基づいて説明する。先 ず、第4図を総照してフォーカスサーボ引き込み 動作の原理を説明する。第4図は面振れがないと 仮定したときのディスク5の配録面(微小ビット 形成面)5で対する対物レンズ4の焦点の移動状 態を扱わしている。第4図の横軸は時間をまた様 軸は焦点の位置を示す。

第4図(a)は第1のフォーカスサーポ引き込み動作を示す。初期状態において対物レンズ4の 魚点は、ディスク5の配録面位置から所定距離ぶ ん離れた位置Aに位置している。次に動作説始(プレイ)スイッチ等の操作により、対物レンズ4 の焦点を位置Aから徐々にディスク5に近づけて 行き、そしてディスクから約100~200μm 行き過ぎた位置Bへ移動させる。対物レンズの焦 点がAからBへ移動する間にディスクの反射半を

からCへの移動の間にディスクの反射率を測定する。その後対物レンズの焦点を位置Cから位置D(ディスクの配録面の位置)へ移動する。位置CからDへの移動の間にフォーカスサーボ制御系の利得を調節し位置Dでサーボを引き込む。

次に、以上のサーポ引き込み動作を実行する回 路例を説明する。

(第1実施例)第5図は第1のフェーカスサーポ引き込み動作を実行する回路である。との回路は3種類のディスク、即ち反射率R=80%の再生専用ディスク、反射率R=30%の再生、追加配像可能なディスク、及び反射率R=10%の再生、配録、消去时能なディスクに適応できるものである。第5図において演算器Aiは光電波出場8からの光配出力1a、Ib、1c、1dを入力として、(1)式の演算を行い、フェーカス調差出力ド目を出力する。非点収差法においては光電波出場8の出力から、次式の演算を行うことによりトラッヤング観発出力『日を得ることができる。

(2)式の検疫は貧難器Aが行う。このトラッキング誤差出力TBにも利得を一定に保つ必要がある。また、演算器Aがよって(3)式の演算を行うことによってディスクに配録された信号の再生出力ルドが得られる。

Rド=Ia+Ib+Ic+Id … (3) また、原算器 A₈の出力はディスクの反射率を測定 する出力 R.E.としても作用する。

キング切換スイッチFS1の端子 fgに選択的に印 加される。更に、トラッキング俱差出力TEは、 アンプT30を介して第3のトラッキング誤差出 力利得切換スイッチTS3(以下、第3トラッキ ング切換スイッチという)の端子eiに、またアン ブT30、T31を介して端子 cxに、 更にアンプ T30、T32を介して端子exにそれぞれ印加さ れる。第3トラッキング切換スイッチTS3の端 子 c,、e, c, に印加されたトラッキング誤差出力 は、第1トラッキング切換スイッチTS1の端子 f。に選択的に印加される。 端子R、W、Eはモー ド低号が印加される。つまり、再生モードのとき には端子れがHレベルになり他はLレベルとなり、 紀録(追加記録)モードのときには端子WがHレ ペルとなり他はLレベルとなり、そして俏去モー ドのときには端子EがHレベルとなり他はDレベ ルとなる。端子II、W、Eのモード信号により第 2、第3フォーカス切換スイッチFS2、FS3、 及び第2、第3トラッキング選択スイッチTS2、 TS3.はそれぞれの端子を切換選択する。以上で

1の娘子 c, に、選択的に印加される。 更に、フォ - カス誤差出力FEはアンプF30を介して第3 のフォーカス誤差出力利得切換スイッチFS3(以下、第3フォーカス切換スイッチ)の端子biに、 またアンプF30、F31を介して端子りれ、そ してアンプF30、F32を介して端子 bsにそれ ぞれ印加される。第 3 フォーカス切換スイッチF 83の端子b, ba baに印加されたフォーカス韻 差出力は第1フォーカス切換スイッチFS1の端 子c、に選択的に印加される。トラッキング誤差出 力TEはアンプT10を介して第1のトラッキン グ概差出力利得切換スイッチで 81 (以下、第1 トラッキング切換スイッチという)の端子fiに印 加される。また、トラッキング観差出力はアンプ T20を介して第2のトラッキング誤発出力利得 切換スイッチ TS2 (以下第2トラッキング切換 スイッチという)の端子diに、またアンプT20、 T21を介して端子daにそれぞれ印加される。第 2トラッキング切換スイッチTS2の端子d₁、 d₂ に印加されたトラッキング観差出力は第1トラッ

利得切換回路20を構成する。

次に、反射率測定回路21を説明する。演算器 Aの出力 R E はピークホールド回路 P H 1 に入力 される。出力RR(反射光強度)は第3図の点線 で示すよりに対物レンズ4の焦点とディスク5の 記録面が一致したときに最大となる。ピークホー ルド回路PH1はこの最大値をホールドする。ウ インドコンパレータCP1~CP2は前記3種類 のディスクの反射率に応じてそれぞれ異なった窓 を備えている。そして、ウインドコンパレータC P1はピークホールド回路の出力が再生専用ディ スクの反射率に対応するとHを出力し、ウインド コンパレータCP2はピークホールド回路PH1 の出力が再生、追加配録可能なディスクの反射率 に対応するとHを出力し、そしてウインドコンバ レータCP3はピークホールド回路の出力が再生、 記録、消去可能なディスクの反射率に対応すると Hを出力する。ウインドコンパレータCP1~C P3の出力はDフリップフロップドF1~FF3 の入力端子Dにそれぞれ入力されている。Dフリップ

フロップFF1~FF3はクロック入力端子ckに移動電圧発生回路22からのMUP信号が印加されると入力端子Dの入力レベルと同じ出力を出力端子Qに出力する。DフリップフロップFF1~FF3の出力端子Qの出力は第1フェーカス切換スイッチFS1に印加される。スイッチFS1、TS1に印加される。スイッチFS1、TS1はリップフロップFF1~FF3の出力によって端子c1~cs、f1~fsを切換選択する。第1フィーカス切換スイッチFS1から出力されたフェーカス切換スイッチFS1から出力されたフェーカス関連出力FEがフェーカスサーボに使用される。

次に移動電圧発生回路22を説明する。オペアンプA、コンデンサCi、定電流源CCi、及びスイッチSWiで積分回路を構成している。スイッチSWiをOFFにするとオペアンプAの出力端子には時間経過とともに直線的に上昇する積分電圧が発生する。この積分電圧は駆動装置10に

フリップフロップFF4のリセット入力端子Rに 印加される。

次にサーポ引き込み回路26を説明する。第1 フォーカス切換スイッチFS1から出力されたフ * - カス顕差出力FビはコンパレータCP5の正 入力端子に印加される。電池 Exは対物レンズ 4 の **角点がディスクに合致する位置の近傍まで移動し** たことを検出するための基準電圧を発生する。コ ンパレータCP5はフォーカス誤差出力F b'と基 選鼠圧Ebとを比較し、対物レンズ4の焦点がディ スク近傍にまで近づくと出力をHからLに反転す る。 ナンドゲートAND1はコンパレータCP5 の出力とSRフリッグフロップFF5の出力熘子 Qの出力とを入力としている。単安定マルチパイ プレータから成るトリガ回路TR1はアンドゲー トAND1の出力のHからLへの立下りに応動し てHを出力する。SRフリップフロップFF6の 入力端子Sにはトリガ回路TR1の出力がまた、 入力端子 Rには端子 2 5 からのストップ信号が印 加される。フリップフロップFF6の出力端子Q 印加される。コンパレータCP4は機分電圧と出 他E,の基準電圧とを比較し、両者が所定関係になるとH(MUP信号)を出力する。スイッチSWiはSRフリップフロップFF4のQ出力端子からHを印加されるとOFFになる。

移動電圧発生回路22からのMUP信号は、オアゲートOR1を介してSRフリップフロッに、アチャートOR1を介してSRフリップフロッに、MUP信号は第1選延回路23によって「OR2のでは第1選延回路23によって「OR2のでは第1選近回路23によって「OR2のではないでは、アウートのR2のでは、アウートOR2のでは、アウートOR2の出力はSRフリップフロップFF4ので、アウートOR2の出力はいいで、アウートOR2の対象では、アウートOR2の対象では、アウートOR2の対象では、アウートOR1を介したストンの操作に応答して発生したストンで、アウートOR1を介してSR

からのHは第2遅延回路27によって所定時間で の遅延の後フリップフロップFF5のリセット入 力端子比に印加されるとともに、オアゲートOR 1を介してフリップフロップFF4のリセット入 力端子比にも印加される。

以下、動作を説明する。先ず電波スイッチ(不図示)を投入すると光源1の明るさはどのディスクが装着されても誤まって記録あるいは消去ないような安全な明るさに設定される。次に、スタート信号が端子24に入力されるとオアゲートのR2はHを出力してフリップフロップドド4は出っトする。そのためフリップフロップドド4は出力端子QにHを出力するから、移動は圧発生回路22のスイッチ3WiがONのときにはオペアンブ人の収分出力電圧は接地電位にあるから駆射4個によるなが期末を関係している。その位置Aに位置させてなく。その次分出は圧は時間経過とともに直線的に上昇する。そのため

特開昭60-111352(6)

対物レンズ4の焦点はディスク5に近づいて行き、やがてディスク5を過ぎて、第4図(a)の位置 Bへ向って行く。そして位置Bに遊するとオペアンブへの積分出力電圧が電池Bの基準電圧よりも高くなるのでコンパレータCP4は出力をしから Hに転ずる。そのため、フリップフロップドF4 はオアゲートOR1を介してリセットされて出力 端子Qにしを出力し、スイッチSWiをONにする。スイッチSWiをONすると積分出力電圧は 接地電位に戻るから駆動装置10は対物レンズ4の焦点を位置Cへと戻す。

一方、コンバレータCP4がHを出力してからスイッチSWiがONするまでの間コンバレータCP4はHを出力し続けて、MUP信号を生成する。対物レンズ4の無点が位置AからBへと移動する間に発生した光電検出器Bの光電出力は、演算器Aによって加算されてピークホールト固路PH1に入力されている。従って、対物レンズ4の無点が位置AからBへ向って移動する間に発生した演算器Aの出力のピーク値はピークホールト回

FF1	F2	FF3	R	w	E	FS1	FS2	F93	TS1	182	TS3
H	Ր	L	н	L	L	C ₁	_	_	f,	-	-

そのため、第1フォーカス切換スイッチF81からはアンプF10によって増幅されたフォーカス観発出力FBが出力され、また第1トラッキング切換スイッチT81からはアンプT10によって増幅されたトラッキング誤差出力TBが出力をれる。また、再生専用ディスクには再生に恐縮を光源の強度が存在するので、DフリップフロップFF1のH出力によって光隙の発光強度を最適で、
に設定する。光電検出器8からの光電出力ABではで存するから、アンプF10、T10のゲインはフォーカス観差出力FB、トラッキング観差出力TB、が所定の利得になるように設定されている。

(2) 再生・追加記録可能なディスクが装着 された場合:

・再生モードのとき

路PH1に保持されている。そしてこのピーク値 に対応した窓を持ったウィンドコンバレータがH を出力する。従って、CP1~CP3のりちどの ウインドコンパレー タがHを出力しているかによ って装着されたディスクの反射率を知ることがで Ba, DolovororFF1~FF3dMP U信号がクロック入力端子ckに入力されると、 入力端子Dに入力されたレペルの出力を出力端子 Qに出力する。ディスクの反射率に応じてDフリ ップフロップFF1~FF3のいずれかの出力端 子QがHとなっている。端子R、W、Eには再生、 記録、消去モードに応じて前述のようにH又はL 出力が印加されている。第1~第3フォーカス切 換スイッチFS1~FS3、及び第1~第3トラ ッキング切換スイッチTS1~TS3が選択する 端子と、DフリップフロップFF1~FF3の出 力端子Qの出力及び端子R、W、Eの出力との関 保仕次の通りである。

(1) 再生以用ディスク装着の場合;

FF1	FF2	FF3	R	w	ß	FS1	FS2	FS3	181	TS2	T53
L	.14	L	Н	L	Г	c,	a,	1	f,	d,	-

そのため、第1フォーカス切換スイッチF31からはアンプF20によって増幅されたフォーカス製差出力FEが出力され、また第1トラッキング切換スイッチTS1からはアンプT20によって増幅されたトラッキング製差出力TEが出力される。また、DフリップフロップFF2のH出力とにより光源は再生に最適の光強度に設定される。ここで、アンブF20、T20の利得はフォーカス製差出力FE、トラッキング製差出力TEが前配所定の利得となるように設定されている。

・追加配録モードのとき

F	F1	FF2	FF3	R	W	E	FS1	F32	ьяз	TS1	152	133
Γ	r	н	r.	L	н	L	c,	a,	_	fz	d ₂	

そのため、第1フォーカス切換スイッチFS1 からはアンブF20、F21によって増幅された フォーカス県発出力下心が出力され、また第1トラッキング切換スイッチTS1からはアンプT20、T21によって増幅されたトラッキング誤差出力 TEが出力される。DフリップフロップFF2の H出力と端子WのH出力とによって光源1の光強 度 は追加配録に 最適な値に 設定される。 ここで、アンプF20、F21の総合利得及びアンプT20、T21の総合利得はフォーカス 誤差出力 FE、トラッキング 誤差出力 TEが前配所定利得となるよう 数定されている。

(3) 再生・追加記録・消去可能なディスク が装齎された場合;

・再生モードのとき

FF1	FF2	E Y 3	R	w	R	FS1	F32	F83	TS1	TS2	TS3
r	r	н	н	L	L	c,	1	bι	f,	1	e,

・記録モードのとき

۱	iF1	FF2	FF3	ĸ	w	E	FS1	F32	FSз	TS1	TS2	TS3
	L	L	н	L	н	L	c,	-	b ₂	f,	-	e,

さて、コンパレータCP4がHを出力するとオ アゲートOR1を介してフリップフロップFF4 をリセットするから、スイッチSWiはONにな る。とれによってオブアンプAの積分電圧は接地 電位に戻るから、駆動装備10は対物レンズ4の 焦点を第4図(a)の位成Cへ戻す。第1遅延回 路23は、対物レンズ4の焦点が位置BからCへ **戻るに吸する時間で、の選延を与えた後にコンバ** レータCP4のH出力をフリップフロップFF5 のセット入力端子Sに印加するとともに、オアゲ - ト O R 2 を介してフリップフロップ F F 4 のセ ット入力端子Sに印加する。これによってオベア ンプ人は時間経過とともに直線的に上昇する股分 電圧を発生するから、収動装置10は対物レンズ 4の魚点を位置Cからディスクへ向けて上昇させ る。一方、フリップフロップFF5の出力端子Q のH出力はアンドゲートAND1の一方入力端子 に印加されている。対物レンズ 4 の魚点が位置 C からディスク5に向けて移動すると、フォーカス 浜芝出力 F E は第3図においてマイナスのフォー

・消去モードのとき

FF1	FF2	FFЗ	R	W	E	F31	FS2	FS3	TS1	TS2	TS3
L	L	Н	L	μ	н	C,	1	b,	f,	1	0,

このようにして、第1フォーカス切換スイッチ FS1からは各モードに応じてアンプF30;F 30、 F 31; F 30、 F 32 K よってそれぞれ 増幅されたフォーカス誤差出力 F じが出力され、 また第1トラッキング切換スイッチTS1からは 各モードに応じてアンプT30;T30、T31; T30、T32によってそれぞれ増幅されたトラ ッキング俱差出力TEが出力される。光原1の光 強度はDフリップフロップFF3のH出力と各モ - Fに応じた端子IL、W、EのH出力とによって、 *各モードに最適の値に設定される。アンプF30; F30、F31;F30、F32、及びアンプT 30; T30、T31; T30、T32の利将は フォーカス誤差出力FE、及びトラッキング誤差 出力TEをそれぞれ前記所定の利得にするように なっている。

カス誤差量側から変化して行く特性を示すので、 焦点移動開始時点では、コンパレータCP5は先 プレを出力しアンドゲートAND1はLを出力す るととになる。そして焦点移動が進んでディスク に近づいてくるとコンパレー & C P 5 の出力はL からHに転ずる。そして対物レンズ4の焦点がデ ィスク近傍まで移動してくると電池Exの基準電圧 よりもフォーカス誤差出力FEのレベルが低下す るのでコンバレータCP5はLを出力する。その ためアンドゲートAND1はLとなりトリガ回路 TR1はHを出力する。とれによってブリップフ ロップ回路FF6は出力端子QにHを出力する。 とのフリップフロップ回路FF6のH出力によっ て駆動装置10はフォーカス誤差出力FEVを入力 とするサーボ動作に切換えられる(サーボ引き込 み動作)。尚、サーポ引き込み直後はフォーカス サー水系が不安定なため、フリップフロップFF 6のH出力を、第2遅延回路27で所定時間で。 の遅延した後にフリップフロップFF4、FF5 のリセット入力増子Rにそれぞれ印加して移動質

圧発生回路22、サーポ引き込み回路26の動作 を停止させてサーポ引き込みを終了する。

将生、記録または消去動作を終了するための動作停止スイッチ(不図示)の操作によって端子25にストップ信号が印加されると、フリップフロップドF4、FF5はLを出力するから移動電圧発生回路22、サーポ引き込み回路26の動作は動作途中でも強制的に停止される。

第6図(a)~(f)は以上の動作のタイミングチャートを示す。(a)は端子24に印加されるスタート信号(START)を示し、(b)はフリップフロップドF4の出力端子Qの出力(MON/OFF)を示し、(c)はオペアンプAの積分出力(MOVE)を示し、(d)はコンパレータCP4の出力(MUP信号)を示し、(e)はフリップフロップFF5の出力端子Qの出力(EN)を示し、そして、(f)はフリップフロップFF6の出力(SON/OFF)を示す。

(第2実施例)第7図は第2のフォーカスサー

水引き込み動作を実行する回路である。 この回路では、利得切換回路 2 0 及び反射率測定回路 2 1 は第 5 図と同様である。移動電圧発生回路 2 2 A 及びサーボ引き込み回路 2 6 A は第 2 のフォーカスサーボ引き込み動作を行うために第 5 図示のものと多少異なっている。

へ向けて移動する。そして、対物レンズ4の焦点 が第4凶(b)の位置Bに選するとコンパレータ CP4はH出力(MUP)を発生する。コンパレ - *CP4のH出力によってSRフリップフロッ プFF11はセットされて出力端子QにHを出力 する。これによってスイッチSW1は端子 giを選 択するので、コンデンサCiは定電流源cciュヒヒ よって逆充電されるととになる。一方、SRフリ ップフロップドF12はコンバレータCP4のH 出力によってセットされて出力端子QにHを出力 する。これによってアンドゲートAND1はゲー トを開く。さて、スイッチSW1が端子gを選択 するとオペアンプ人の積分出力電圧は接地で位へ 向けて直線的に下降し始める。とれによって駆動 袋筐10は対物レンズ4の焦点を第4凶(b)の 位置BからCへ向けて下降させる。オペアンブA の積分出力電圧が電池との基準電圧よりも低下す るとコンパレータCP4は出力を日からLへ反転 する。反射率湖定回路21はコンバレータCP4 のH出力に応答して装着されたディスクの反射半 に応じた出力を利得切換回路20に印加する。利得切換回路20は反射率測定回路21からの出力と、端子R、W、Eに印加された出力とによって入力されてくるフォーカス誤差出力FE、トラッキング誤差出力TEを適当に増幅して出力する。

利得切換回路20によって増幅されたフォーカス関差出力F E'はコンパレータCP 5 に印加のの位置を出力F E'はコンパレータCP 5 に印加のの位置を出力F E'はコンパカーカス関連がブラスの状態を出力テ E'は関連がブラス対物レンス4の無点が位置 B から写に向う特性で変化してないがしたが、対域はフォーカス関連出力F E'は T を出力するととによったがディスクに近近してくるとのは、アカート A N D 1 は L を出力するとしてよったがディスクに近近した。これがディスクに近近した。これがディスクに近近した。これがディスクに近近した。これがディスクに近近した。これがディスクに近近し、その後に近いによりには、カウシンによりには、カータ C P 5 は H を出力する。その後に近後によった。

と、フォーカス観発出力FFは電池及の基準電圧 よりも高くなるのでコンパレータCF5はしを出 力する。とれによってアンドゲートAND1はし を出力してトリガ回路TR1をトリガするから、 SRフリップフロップFF6はセットされて出力 端子QにHを出力する。とのフリップフロップF F6のH出力によって駆動装置10はフォーカス 観整出力FFによって対物レンズ4の焦点をサー 水制御するよりになる。

フリップフロップFF6のH出力は第2遅低回路27によって前記所定時間で2の遅延を受けてフリップフロップFF12のリセット入力端子Rに印加されるとともに、オアゲートOR10を介してフリップフロップFF10のリセット入力端子Rにそれぞれ印加される。これによってアンドゲートAND1はゲートを閉じ、またスイッチSWiはONになり、サーボ引き込み動作を終了する。端子25にストップ信号が印加されるとフリップフロップFF10、FF12はそれぞれリセットされるから移動電圧発生回路22A、及びサーボ引

先ず、利得切換回路20Aについて説明する。 フォーカス誤差出力FEを入力とするアンプAP 1、トラッキング倶差出力TEを入力とするアン ブAP2、及び出力REを入力とするアンブAP 3 はそれぞれ電気信号によって利得を調節すると とができる可変利得アンプである。差動アンプA 6はアンプAP3の出力と電池 Enからの基準電圧 を入力とし、その差に応じた電圧を出力する。ア ナログスイッチSW2はSRフリップフロップF F20の出力端子Qの出力がLのとき端子hiを選 択し、Hのとき端子hを選択する。アナログスイ・ ッチSW2が端子hを選択しているときには、差 動アンプA6の電圧はアンプAP1~AP3に印 加され、アンプAP3の出力電圧が電池をの電圧 と等しくなるよりに利得が制御される。つまり、 アンプAP3の利得はE//REで設わすことがで きる。従って、アンプAP1~AP3を同一規格 のものとしておけば、アンプAP1から得られる フォーカス餌差出力FE'、及びアンプAP2から 得られるトラッキング眼差出力T Eは次のように

き込み回路26Aの動作は流性的に停止される。 第8図(a)~(f)に以上に説明した动作の タイミングチャートを示す。(a)は溺子24に 印加されるスタート信号(STABT)を示し、 (h)はフリップフロップFF10の出力端子 Q の出力(MON/OFF)を示し、(c)はオペ アンプAの積分出力電圧(MOVE)を示し、(d)はコンパレータCP4の出力(MUP)を示 し、(c)はフリップフロップFF11の出力端 子Qの出力(MD)を示し、そして(f)はフリ ップフロップFF6の出力端子Qの出力(SON

(第3 実施例)第9 図は第3 のフォーカス引き込み動作を実現する回路である。この回路では利得切換回路 A 2 0 に可変利得アンプを採用してフォーカス調整出力、トラッキング調整出力の利得を制御する。移動電圧発生回路 2 2 B は第7 図示の移動電圧発生回路 2 2 A にコンパレータ C P 6 と電池 E を 追加してある。サーボ引き込み回路 26 A は第7 図示のものと同様である。

衷わせる。

/OFF)を示す。

 $F E' = E_{\tau} \cdot (F E / R E)$

 $T E' = E_7 \cdot (T E / R E)$

そのため、ディスクの反射率が変わってもフォーカス顕差出力FE'、及びトラッキング顕差出力TE'の利得を一定に保つことができる。ピークホールド回路PH2は差動アンブA6の出力電圧のうちRE'=B₁とする電圧をホールドする。差動アンブA6の利得を10000とし、アンブAP1~AP3の利得を制御する電圧をV₀とすれば V₀ = 10000(E₁-RE)となるから、この電圧V₀がピークホールド回路PH2にホールドされることになる。

次に動作を説明する。端子24に印加されたスタート信号はSRフリップフロップFF21の入力端子Sに、またオアゲートOR21を介してSRフリップフロップFF22の入力端子Sにそれせれ入力される。そのためフリップフロップFF21は出力端子QにHを出力してスイッチSWiをOFFにし、フリップフロップFF22は出力

端子QにHを出力してスイッチSW1の端子をg. に切換える。そのためコンデンサCiは定電流源 c c i によって充電され、オペアンプ人の積分出 力電圧は時間経過とともに接地電位から直線的に 低下してゆく。との被分出力電圧により駆動装置 10は初期状態において第4図(c)の位置Aに あった対物レンズの魚点を位置Bへ向けて下降さ せる。コンパレータCP6は、電池Eからの位置 Bに対応した基準電圧とオペアンプAの積分出力 電圧とを比較している。そして、対物レンメ4の 焦点が位置Bに達するとコンパレータCP6はH を出力する。フリップフロップFF22はコンパ レータCP6のH出力を入力端子Rに印加されて、 出力端子QにLを出力する。フリップフロップF F22がHを出力するとスイッチSW1は端子g. を選択するから、コンデンサCiは定電流額cc isによって逆充電される。従って、オペアンプA。 の積分出力電圧はその後時間経過とともに直線的 に上昇する。その結果、対物レンズ4の焦点は第 4図(c)の位置BからCへと向って上昇してゆ

く。そして、位置Cに達するとコンパレータCP 4はHを出力し、とのH出力はフリップフロップ FF20の入力端子Sに、またオアゲートOH21 を介してフリップフロップFF22の入力端子S にそれぞれ印加される。とれによりフリップフロ ップFF20は出力端子QにHを発生してアナロ グスイッチSW2及びアンドゲートAND1に印 加する。とれによってアナログスイッチSW2は 端子 hiから端子 hiへ切換えられる。アナログスイ ッチSW2が端子hを選択していたときには前述 したように差動アンプA.6 は.E.- R.E'となるよう にアンプAP1~AP2の利得を制御している。 そして対物レンズ4の焦点が位置BからCへ移動 する間に酸焦点がディスクの記録面に合致したと きが、出力REは最大になるから、このときにEn =REとするような整動アンプA6の出力似形が ピークホールド回路PH2にホールドされている。 さて、アナログスイッチSW2が端子 hzを選択す ると、ピークホールド回路PH2にホールドされ た電圧がアンプAP1~AP2の利得を一定に保

っ。

一方、コンパレータCP4のH出力によってフ リップフロップFF22がHを出力するとスイッ チSW1は端子giから端子giへ切り換えられるか ら、コンデンサCiは再び定電流原cci₂によっ て充筑される。そのため、オペアンプAの積分出 力電圧は再び低下してゆくので、対物レンメ4の 焦点は第4図(c)の位置CからDへ向けて下降 する。コンバレータCP5にはアンプAP1から のフォーカス與差出力FEC(ピークホールド回路 PH2によって利得を一定に保たれている)が印 加されている。そのため対物レンズ4の魚点が位 聞CからDへ移動して眩フォーカスЩ差出力FE' が開他EDの携準地圧以下になるとコンパレータC P 5 は L を出力する。 とれによってアンドゲート AND 1はLを出力してトリガ回路TR1をトリ ガレ、その結果フリップフロップFF6は出力端 子Qに日を出力する。とれによって駆動装備10 はフォーカス観発出力F型によるサーポ制御に切 換わる。フリップフロップFF6のH出力は第2

型延回路 2 7 によって前記所定時間で₂の選返を受けた後フリップフロップFF 2 0 の入力端子 Rに、またオアゲート O B 2 2を介してフリップフロップドF 2 1 の入力端子 Rにそれぞれ印加される。従って、アナログスイッチ S W 2 は端子 h₁を選択し、以後再生、配録、又は消去モードに応じて光源 1 の光強度を変えてもフォーカス誤差出力 F ビ及びトラッキング誤差出力 T どの利得は、差動 アンブ A 6 の作用によって一定に保たれる。同時にフリップフロップFF 2 1 は出力端子 Qに L を出力してスイッチ S W i を O Nにする。とれてサーボ引き込み動作を終了する。

第10図に以上の動作のタイミングチャートを示す。.

(発明の効果)

本発明によれば、予め次められた確認の配鉄媒体であれば、装盤する配像媒体の種類によって季動でメイッチを切換えるという操作は一切不役となり、また光学ヘッドが配録媒体に研究するような事故は生じない。

持開昭60-111352 (11)

更に利得可変回路を使用すれば、(実施例3)、
アクセス中に光スポットが情報トラックを模切っ
た時の光景変制(等価的な反射率の差)に対して
も、サーボ系の利得を一定に保つことができるた
め、アクセス中(トラッキングサーボはOFFで
ある)に情報トラックの影響によって、フォーカ
スサーボが不安定になることはなくなり、光スポットが通過したトラック数を計数する場合の計数
概差がなくなるので、アクセス精度も向上する。

また、配録媒体が劣化あるいは、よどれ等で反射率が大幅に異なっている場合にも、サーボ系は 安定にかかる。

4. 図面の簡単な説明

第1図は光ディスク装置の光学ヘッド装置の概略図、第2図は光学ヘッド装置の光電検出器の受光面上での光スポットの振舞を説明する図、第3 図はフォーカス銀差出力FE及び反射率測定用の出力REの波形図、第4図は本発明のフォーカスサーポ引き込み動作の原理を説明する図、第5図は本発明の第1実施例による回路図、第6図は第 1 実施例の作動タイミングチャート、第7図は本 発明の第2 実施例による回路図、第8図は第2 実 施例の作動タイミングチャート、第9図は本発明 の第3 実施例による回路図、第10図は第3 実施 例の作動タイミングチャートである。

(主要部の符号)

20、20A…利得切换回路、

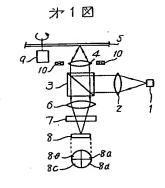
2 1 …反射率測定回路、

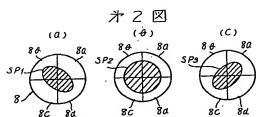
22、22A、22B…移動電圧発生回路、

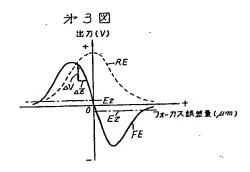
26、26A…サーポ引き込み回路

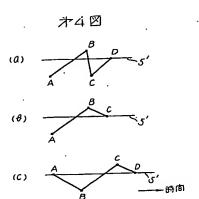
特許出願人 日本光学工業株式会社

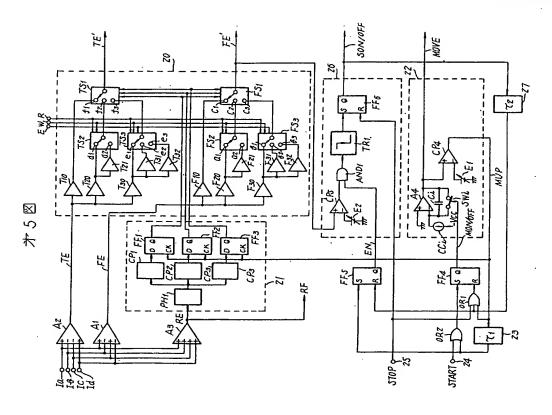
代理人 渡 辺 隆 男

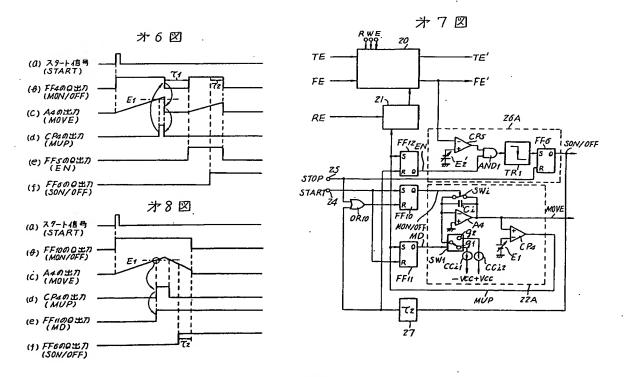












特簡昭60-111352(13)

